

# (4)

# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2003-230296

(43)Date of publication of application: 15.08.2003

(51)Int.CI.

H02P 7/68 F24F 11/02

(21)Application number: 2002-021346

. . .

(71)Applicant: DENSO CORP

(22)Date of filing:

30.01.2002

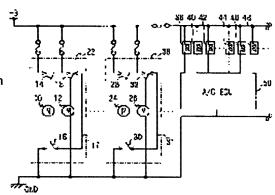
(72)Inventor: MORIMOTO TOSHIYUKI

## (54) MOTOR DRIVE CONTROLLER

### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a motor drive controller which can eliminate the harmful influence of a surge voltage upon a circuit without employing a surge absorbing diode.

SOLUTION: A relay 14 is provided between a motor 10 and a power supply and a relay 16 is provided between the motor 10 and the ground. In order to cut off a current supplied to the motor 10 by the relays 14 and 16, the relay 14 is turned off first and, after a lapse of prescribed delay time, the relay 16 is turned off. With such a constitution, as the relay 14 is turned off first, a surge voltage generated on the ground side of the motor 10 is discharged into the ground via the relay 16. As a result, when the relay 16 is turned on/off, a surge voltage is not applied to the relay 16 and hence the fusion and operation life decline of the relay 16 can be avoided.



# **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

04.06.2004

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

-[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

# (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2003-230296 (P2003-230296A)

(43)公開日 平成15年8月15日(2003.8.15)

(51) Int.Cl.7		識別記号	FΙ		Ť	-マコード(参考)
H 0 2 P	7/68		H 0 2 P	7/68	J	3 L O 6 O
					Н	5 H 5 7 2
F 2 4 F	11/02		F 2 4 F	11/02	Z	

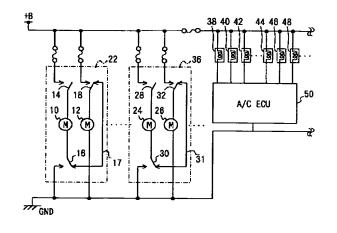
		審査請求 未請求 請求項の数4 OL (全 7 頁)
(21)出願番号	特願2002-21346( P2002-21346)	(71)出願人 000004260 株式会社デンソー
(22)出顧日	平成14年 1 月30日 (2002. 1.30)	受知県刈谷市昭和町1丁目1番地 (72)発明者 森本 敏行 受知県刈谷市昭和町1丁目1番地 株式会 社デンソー内 (74)代理人 100106149 弁理士 矢作 和行 Fターム(参考) 3L060 AA08 CC08 DD01 EE05 EE06 5H572 AA03 AA10 BB07 CC01 DD07 EE04 HA05 HC03 JJ18 MM03

# (54) 【発明の名称】 モータの駆動制御装置

# (57)【要約】

【課題】 サージ吸収用のダイオードを用いることなく、サージ電圧による回路への悪影響を除去することが可能なモータの駆動制御装置を提供すること。

【解決手段】モータ10と電源との間にリレー14を設け、モータ10とアースとの間にはリレー16を設ける。これらのリレー14,16により、モータ10への通電を停止する際には、まずリレー14をオフしてから所定の遅延時間経過後に、リレー16をオフさせる。これにより、リレー14がオフされることによりモータ10のアース側に発生するサージ電圧は、リレー16を介してアースに放電される。このため、リレー16の開閉時に、サージ電圧がリレー16に印加されることがなく、リレー16の溶着や寿命の低下を防止することができる。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 第1のモータと、

前記第1のモータと電源との間に設けられ、前記第1のモータと前記電源との接続・非接続状態に対応した接続位置と非接続位置とに切り換えられる第1のリレーと、前記第1のモータとアースとの間に設けられ、前記第1のモータと前記アースとの接続・非接続状態に対応した接続位置と非接続位置とに切り換えられる第2のリレーレ

1

前記第1及び第2のリレーの接続・非接続状態を制御す 10 る制御手段とを備え、

前記制御手段は、前記第1のモータへの通電をオフする際に、前記第1のリレーを非接続位置に切り換えてから、所定の遅延時間経過後に、前記第2のリレーを非接続位置に切り換えることを特徴とするモータの駆動制御装置。

【請求項2】 前記電源及びアースに対して、前記第1 のモータと並列に設けられる第2のモータと、

前記第2のモータと電源との間に設けられ、前記第2のモータと前記電源との接続・非接続状態に対応した接続 20位置と非接続位置とに切り換えられる第3のリレーと、前記第2のリレーが非接続位置となったときに当該第2のリレーの可動接点が接触される固定接点と、前記第3のリレーが非接続位置となったときに当該第3のリレーの可動接点が接触される固定接点とを接続する固定接点接続線とを備え、

前記制御手段は、前記第1、第2及び第3のリレーが接続位置にあり、前記電源及びアースに対して並列接続された前記第1及び第2のモータへの通電をオフする際に、少なくとも前記第1のリレーを非接続位置に切り換 30 えてから、所定の遅延時間経過後に、前記第2のリレーを非接続位置に切り換えることを特徴とする請求項1記載のモータの駆動制御装置。

【請求項3】 前記制御手段は、前記第1及び第2のモータへの通電をオフする際に、前記第3のリレーを、前記第1のリレーと同時期に非接続位置に切り換えることを特徴とする請求項2に記載のモータの駆動制御装置。

【請求項4】 前記第1及び第2のモータは、空気調和 装置における送風量を調節するファンを回転駆動するモータであることを特徴とする請求項2または請求項3に 40 記載のモータの駆動制御装置。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、モータの駆動制御装置に関わり、例えば車両用空気調和装置において送風量を調節するブロワファンモータやコンデンサファンモータを駆動制御するために用いるのに好適なものである。

### [0002]

【従来の技術】従来のバス等の大型車両用の空調装置で 50 電源とアース間において、それぞれ直列接続される。こ

は、空調を行うべき空間も大きいため、ブロワファンモータやコンデンサファンモータがそれぞれ複数個設けられる。このように、それぞれ複数個設けられた、ブロワファンモータ及びコンデンサファンモータの駆動制御装置の回路構成を図9に示す。

【0003】図9に示すように、ブロワファンモータ10,12及びコンデンサファンモータ24,26が、電源及びアースに対して並列的に接続可能に設けられている。なお、図9には、ブロワファンモータ10,12及びコンデンサファンモータ24,26として、それぞれ2個づつしか図示されていないが、実際には、ブロワファンモータ回路22内及びコンデンサファンモータ回路36内には、必要に応じて、それ以上の個数のモータが設けられる。

【0004】ブロワファンモータ回路22とコンデンサファンモータ回路36の回路構成は、同様であるので、以下、ブロワファンモータ回路22について説明する。

【0005】ブロワファンモータ回路 22において、モータ 10 と電源との間には、リレー 14 が設けられている。このリレー 14 は、A/CECU50 によってリレーコイル 38 に通電されたときにオンされ、電源とモータ 10 とを接続する。

【0006】モータ10とアースとの間には、リレー16が設けられている。このリレー16は、図11に示すように、2つの固定接点60,62と1つの可動接点64とを有する。A/CECU50がリレーコイル40に通電したとき、モータ10に接続されたリレー16の可動接点64は、アースに接続された固定接点60と接触する。一方、リレーコイル40への通電がオフされたときには、可動接点64は、固定接点62と接触する。

【0007】モータ12と電源との間には、モータ10と同様に、リレー18が設けられている。但し、このリレー18は、図11に示したものと同様に、2つの固定接点と1つの可動接点とを有している。そして、A/CECU50がリレーコイル42に通電を行うと、可動接点は、電源に接続された固定接点と接触する。一方、リレーコイル42への通電がオフされると、可動接点は、リレー16の固定接点62に接続線17を介して接続された固定接点に接続される。

【0008】上記の構成において、A/CECU50によって各リレーコイル38~48~の通電のオン・オフを制御することにより、ブロワファンモータ10,12及びコンデンサファンモータ24,26を、低回転モード(Loモード)、高回転モード(Hiモード)及び停止モードのいずれかに切り換えることができる。

【0009】すなわち、図10(a)~(f)に示すように、リレーコイル38、44に通電し、リレーコイル40,42,46,48への通電を行わない場合、モータ10とモータ12、及びモータ24とモータ26が、電流して、25点ではないました。

3

のため、各モータ10, 12, 24, 26には、電源電 圧の約半分の電圧が印加されるので、各モータ10, 1 2, 24, 26の運転モードはLoモードになる。

【0010】すべてのリレーコイル $38\sim48$ に通電を行った場合には、各モータ10, 12, 24, 26は、電源とアース間において並列的に接続される。このため、各モータ10, 12, 24, 26には、電源電圧がそのまま印加されるので、各モータ10, 12, 24, 26の運転モードは1 モードになる。

【0011】そして、すべてのリレーコイル38~48 10 への通電を停止した場合には、各モータ10, 12, 2 4, 26と電源とが切り離されるため、各モータ10, 12, 24, 26の運転モードは停止モードとなる。

【0012】このように、ブロワファンモータ10,12 およびコンデンサファンモータ24,26 は、それぞれ2 個のモータを一組として、その2 個のモータの接続状態が直列接続、並列接続に切り換えられるように、リレー14,16,18,28,30,32 が設けられているのである。

#### [0013]

【発明が解決しようとする課題】上述したモータの駆動制御装置において、Hiモードから停止モードへ各モータ10、12、24、26の運転モードを切り換える場合には、図10(a)~(f)に示すように、各リレーコイル38~48への通電を同じタイミングで停止している。

【0014】ここで、ブロワファンモータ10,12やコンデンサファンモータ24,26は、DCモータであり、通電状態から非通電状態に切り換わる際には、モータに蓄積されたエネルギーによって、各モータ10,12,24,26のアース側の接続線にサージ電圧が発生する。

【0015】このため、従来のモータの駆動制御装置では、このサージ電圧による回路各部への悪影響を防止するため、モータ10、24に対して、ダイオード20、34を並列接続することにより、サージ電圧をモータ自身で消費するようにしていた。

【0016】しかしながら、上述したように、大型車両用の空調装置では、ブロワファンモータ10,12やコンデンサファンモータ24,26の数も多く、これらモ 40ータに対してサージ吸収用のダイオード20,34を設けると、駆動制御装置のコストアップを招くとの問題があった。

【0017】本発明は、上記の点に鑑みてなされたものであり、サージ吸収用のダイオードを用いることなく、サージ電圧による駆動回路への悪影響を除去することが可能なモータの駆動制御装置を提供することを目的とするものである。

## [0018]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するため 50

に、請求項1に記載のモータの駆動制御装置は、第1のモータと、第1のモータと電源との間に設けられ、第1のモータと電源との接続・非接続状態に対応した接続位置と非接続位置とに切り換えられる第1のリレーと、第1のモータとアースとの間に設けられ、第1のモータとアースとの接続・非接続状態に対応した接続位置と非接続位置とに切り換えられる第2のリレーと、第1及び第2のリレーの接続・非接続状態を制御する制御手段とを備え、制御手段は、第1のモータへの通電をオフする際に、第1のリレーを非接続位置に切り換えてから、所定の遅延時間経過後に、第2のリレーを非接続位置に切り換えることを特徴とする。

【0019】上記の構成によれば、第1のモータへの通電をオフする際には、制御手段により、まず第1のリレーが非通電位置に切り換えられる。この第1のリレーが非通電位置に切り換えられることにより、第1のモータのアース側、すなわち第2のリレー側にサージ電圧が発生するが、このとき、第2のリレーは、通電位置に保持されているため、サージ電圧は第2のリレーを介してアースに放電される。その後、サージ電圧の放電が完了するに十分な時間を考慮して設定された所定の遅延時間経過後に、第2のリレーが非接続位置に切り換えられる。このため、第2のリレーの開閉時に、サージ電圧が第2のリレーに印加されることがなく、第2のリレーの溶着や寿命の低下を防止することができる。

【0020】請求項2に記載のモータの駆動制御装置 は、電源及びアースに対して、前記第1のモータと並列 に設けられる第2のモータと、第2のモータと電源との 間に設けられ、第2のモータと電源との接続・非接続状 態に対応した接続位置と非接続位置とに切り換えられる 第3のリレーと、第2のリレーが非接続位置となったと きに当該第2のリレーの可動接点が接触される固定接点 と、前記第3のリレーが非接続位置となったときに当該 第3のリレーの可動接点が接触される固定接点とを接続 する固定接点接続線とを備え、制御手段は、前記第1、 第2及び第3のリレーが接続位置にあり、前記電源及び アースに対して並列接続された前記第1及び第2のモー タへの通電をオフする際に、少なくとも第1のリレーを 非接続位置に切り換えてから、所定の遅延時間経過後 に、第2のリレーを非接続位置に切り換えることを特徴 とする。

【0021】このように構成すれば、第1~第3のリレーの接続・非接続状態を制御することにより、第1のモータと第2のモータとの接続状態を直列接続状態と並列接続状態に切り換えることができるため、第1および第2のモータの駆動電圧を容易に調節することができる。この構成において、第1および第2のモータが電源およびアースに対して並列的に接続された状態から、それぞれのモータへの通電を停止する場合には、少なくとも第1のリレーを非接続位置に切り換えてから、所定の時間

経過後に、第2のリレーを非接続位置に切り換えるよう にすれば、第1および第2のモータに発生するサージ電 圧をアースに放電できる。従って、第2のリレーの作動 に対してサージ電圧が悪影響を及ぼすことが防止でき る。

【0022】請求項3に記載のように、制御手段は、第 1及び第2のモータへの通電をオフする際に、第3のリ レーを、第1のリレーと同時期に非接続位置に切り換え ることが好ましい。これにより、第1および第2のモー タの通電停止時期をほぼ同時期にすることができる。

【0023】請求項4に記載のように、本発明のモータ の駆動制御装置は、空気調和装置における送風量を調節 するファンを回転駆動するモータの駆動制御装置として 好適に用いることができる。これは、ファンモータは、 DCモータが用いられ、その駆動電圧を変えることによ ってファンの送風量を調節するものであるためである。

[0024]

[発明の詳細な説明]

[0025]

に基づいて説明する。

【0026】図1は、本実施形態によるモータの駆動制 御装置が適用される、複数のブロワファンモータおよび コンデンサファンモータを備えるバスのエアコンシステ ム1を示す斜視図である。

【0027】このエアコンシステム1は、車室内前部の 計器盤(図示せず)下方に設置される。そして、例えば ブロワファンモータは、1階および2階の乗客室用にそ れぞれ6個設けられ、コンデンサファンモータは、6個 設けられる。

【0028】図2は、本実施形態におけるモータの駆動 制御装置の回路構成を示す構成図である。図2に示すよ うに、本実施形態におけるモータの駆動制御装置は、図 9に示す従来のモータの駆動制御装置とほぼ同様の回路 構成を有するため、同様の構成には同じ番号を付与する ことにより、回路構成に関する詳細な説明は省略する。

【0029】回路構成上、本実施形態と従来技術との相 違は、本実施形態では、モータ10及びモータ24に対 してサージ吸収用のダイオードを設けていないことにあ

【0030】ここで、図9に示す従来のモータの駆動制 御装置において、サージ吸収用のダイオード20,34 を取り除いた場合に生ずる問題点について説明する。

【0031】サージ電圧は、各モータ10, 12, 2 4, 26が通電状態から非通電状態に切り換わる際に、 各モータ10, 12, 24, 26に蓄積されたエネルギ ーによって、各モータ10,12,24,26のアース 側の接続線に発生する。特に、各モータ10、12、2 4,26がそれぞれ並列的に電源及びアース間に接続さ れた状態 (Hiモード) から非通電状態 (停止モード)

に切り換えられる場合には、各モータ10,12,2 4,26に印加されていた電源電圧が大きいため、非常 に大きなサージ電圧が発生する。

6

【0032】従来のモータの駆動制御装置においては、 上述のように、各モータ10, 12, 24, 26の運転 モードをHiモードから停止モードに切り換える際に は、図10(a)~(f)に示すように、各リレー1 4, 16, 18, 28, 30, 32は同時期に非通電位 置に切り換えられる。具体的には、A/CECU50 10 が、リレーコイル38~48への通電を停止することに より、各リレー14,16,18,28,30,32の 可動接点が通電位置から非通電位置に変化する。

【0033】しかしながら、リレーコイル38~48~ の通電が同時期に停止された場合であっても、各リレー 14, 16, 18, 28, 30, 32の可動接点が通電 位置から非通電位置に変化するタイミングにはばらつき が生じる。このように、各リレー14, 16, 18, 2 8,30,32の可動接点の非通電位置へ切り替わるタ イミングにはばらつきがあるため、図5(a)~(c) 【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態を、図 20 に示すように、リレー14の可動接点が非通電位置(O FF) に切り換わった後に、リレー16の可動接点64 が通電位置(ON:固定接点60と接触する位置)から 非通電位置(OFF:固定接点62と接触する位置)に 切り換えられることがありえる。

> 【0034】この場合、リレー14がOFFされた時点 で、モータ10のアース側接続線にサージ電圧が発生 し、リレー16では、このサージ電圧が印加された状態 で、可動接点64と固定接点60とを切り離す動作が行 われることになる。このような動作を繰り返すと、図1 1に示すように、リレー16の固定接点60に突起物6 6が生成され、それが成長すると、接点溶着または接点 の寿命の低下との問題を生じる。

> 【0035】この突起物66は、開閉接点における転移 現象、すなわち、接点が開かれるときに一方の電極金属 の一部が他方の電極金属表面に移動することによって発 生するものであり、転移現象自体は主にアーク放電によ って起こる。

> 【0036】以下、突起物66の発生原理について、図 に基づいて詳細に説明する。

【0037】図6は接点間に作用する電圧及び電流と放 電発生との関係を示す図、図7は接点間に作用する電圧 及び電流と転移現象との関係を示す転移図、及び図8 は、サージ電圧がリレー16の固定接点60と可動接点 64に印加された場合に、接点間に作用する電圧・電流 波形を示す波形図である。

【0038】図8において、時間t1にてリレー14、 16をOFFすると、リレー16の可動接点64は固定 接点60から離れて、固定接点62に接触する方向に移 動する。このとき、モータ10のサージ電圧により、可 動接点64と固定接点60間に作用する電圧Vは急激に 上昇するとともに、電流 I は序々に低下していく。そして、時間 t 2 においてリレー 1 6 の可動接点 6 4 が固定接点 6 2 に接触した瞬間に、電圧 V 及び電流 I ともにほぼゼロとなる。この可動接点 6 4 が固定接点 6 0 から固定接点 6 2 まで移動するのに要する時間は約 7 0 0  $\mu$  s である。

【0039】従って、可動接点64と固定接点60との間に作用する電圧V及び電流Iは、図8に示すように、可動接点64が固定接点62に達する際には、低電流・高電圧の組み合わせととなる。

【0040】このとき、接点間に作用する電圧及び電流と放電発生との関係を示す図6を参照すると、可動接点64と固定接点60間にはアーク放電が発生していることがわかる。なお、図6中、Vmin及び1minは、それぞれアーク放電が発生するための最小アーク電圧及び最小アーク電流を示すものである。この最小アーク電圧Vmin及び最小アーク電流Iminは、接点材料によって異なり、例えばリレー接点の主な材料であるAgの場合は、最小アーク電圧Vminが11~13Vであり、最小アーク電流Iminが0.4~0.9Aである。

【0041】一方、図7の転移図を参照すると、可動接点64と固定接点60との間に作用する電圧V及び電流 Iが低電流・高電圧の組み合わせであるとき、β領域に該当し、陰極から陽極への転移が生ずることがわかる。

【0042】ここで、可動接点64と固定接点60との間でアーク放電が発生した場合、可動接点64側から固定接点60側に放射されたアークにより、固定接点60側が高電位となる。従って、可動接点64が陰極側、固定接点60が陽極側となって、可動接点64から固定接点60への転移が生ずる。この転移現象により、リレー16の固定接点60に突起物66が生成されるのである。

【0043】なお、リレー16の可動接点64が固定接点60から固定接点62へ移動する間に、可動接点64 と固定接点60に作用する電圧Vと電流Iとは、必ずしも低電流・高電圧の組み合わせばかりではないが、低電流・高電圧の組み合わせの際に生ずる転移の影響が最も大きいため、すなわち $\beta$ 領域における転移が支配的であるので、突起物66は固定接点60に生成される。

【0044】従って、転移現象により突起物66が生成される原因は、リレー14がOFFされてモータ10のサージ電圧が発生した状態で、リレー16をOFFするときに、リレー16の可動接点64と固定接点60との間に低電流・高電圧が作用する点にある。

【0045】そのため、本実施形態によるモータの駆動 制御装置では、各モータ10, 12, 24, 26の運転 モードをHiモードから停止モードにする時には、A/ CECU50が、図3のフローチャートに示す手順で、 各リレー14, 16, 18, 28, 30, 32をオフさ 50 せることとした。

【0046】すなわち、まずステップ100において、各モータ10, 12, 24, 26 と電源との間に設けられたリレー14, 18, 28, 32 をオフする。これは、各リレー14, 18, 28, 32 に内蔵されるリレーコイル38, 42, 44, 48 への通電を停止することにより行われる。

【0047】次に、ステップ200において、タイマTの計時を開始する。そして、ステップ300にて、タイマTの計時時間に基づいて、リレー14, 18, 28, 32をオフした時点から所定の遅延時間(例えば250 ms)が経過したか否かを判断する。このとき、所定の遅延時間が経過したと判断すると、ステップ400に進み、モータ10、24とアースとの間に設けられたリレー16, 30をオフする。これは、リレー16, 30に内蔵されるリレーコイル40, 46への通電を停止することにより行われる。

【0048】このような手順で各モータ10, 12, 24, 26の運転モードをHiモードから停止モードにすることにより、図 $4(a) \sim (f)$ に示すようにリレーコイル38, 42, 44, 48への通電停止が、リレーコイル40, 46への通電停止よりも、所定の遅延時間だけ先行して行われることになる。

【0049】そして、上記の遅延時間を、各リレー14, 18, 28, 32におけるリレーコイル38, 42, 44, 48への通電停止から可動接点が非通電位置に移動するまでの時間のばらつき、モータ10, 24のサージ電圧がリレー16, 24を介してアースに放電されるために十分な時間、及びA/CECU50内の演算処理時間等を考慮して設定することにより、リレー16, 30をオフするときには、モータ10, 24のサージ電圧をそれぞれのリレー16, 30を介して予め放電させておくことが可能になる。

【0050】このため、リレー16,30をオフする際に、それらの可動接点と固定接点間にサージ電圧に起因する電圧及び電流が作用することを防止することができ、ひいては、上述したような突起物66の生成も防止できる。

【0051】なお、本実施形態においては、2個のモータの接続状態を直列接続と並列接続とに切り換えられるように構成されていたが、各1個のモータに対し、電源側及びアース側にリレーを設けても良い。また、3個以上のモータについて、電源及びアース間において、直列接続状態と並列接続状態とに切り替わるようにしても良い。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】第1実施形態によるモータの駆動制御装置が適用されるバスのエアコンシステムを示す斜視図である。

【図2】第1実施形態によるモータの駆動制御装置の回路構成を示す構成図である。

【図3】モータの運転モードをHiモードから停止モードにする際の手順を示すフローチャートである。

【図4】(a)~(f)は、各リレーコイル38~48 への通電状態を示す波形図である。

【図5】(a)~(c)は、リレー接点が非通電位置(OFF)に切り換わるタイミングにばらつきが生じることを示す波形図である。

【図6】接点間に作用する電圧及び電流と放電発生との 関係を示す図である。

【図7】接点間に作用する電圧及び電流と転移現象との 10 関係を示す転移図である。

【図8】サージ電圧がリレー16の固定接点60と可動\*

\*接点64に印加された場合に、接点間に作用する電圧・ 電流波形を示す波形図である。

【図9】従来のモータの駆動制御装置の回路構成を示す 構成図である。

【図10】 (a)  $\sim$  (f) は、従来のモータの駆動制御 装置における、各リレーコイル38 $\sim$ 48 $\sim$ 0通電状態 を示す波形図である。

【図11】リレー16の接点構造を示す図である。 【符号の説明】

10, 12, 24, 26 モータ

14, 16, 18, 28, 30, 32 リレー

50 A/CECU

